(11)Publication number:

2000-274498

(43)Date of publication of application: 03.10.2000

(51)Int.CI.

F16H 3/66 F16H 3/62

(21)Application number: 11-076528

(71)Applicant : AISIN SEIKI CO LTD

(22)Date of filing:

19.03.1999

(72)Inventor: TAKAGI KIYOHARU

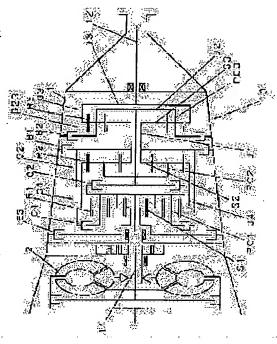
ONIMARU YOSHIYUKI

(54) TRANSMISSION

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To properly set a gear ratio of retreat without increasing a pinion rotating speed by specifying a combination of five frictionally engaging elements by planetary gears of three rows.

SOLUTION: At the first speed, a sun gear S1 is locked by a brake element B3, output of a ring gear R1 is transmitted to a shaft element J4, and an element J2 is locked by an element B2 to decelerate an element J3. At the second speed, the gear S1 is locked by the element B3, and an element J1 is locked by an element B1 to decelerate the element J3. At the third speed, the gear S1 is locked by the element B3, and an element C1 is engaged to decelerate the element J3. At the fourth speed, the gear S1 is locked by the element B3, and an element C2 is engaged to decelerate the element J3. At the fifth speed, torque is transmitted to the elements J1, 2 by engaging the elements C1, 2 to be integrally rotated together with a shaft 11. At the sixth speed, torque is transmitted to the element J2 by engaging the element C2, and the element J1 is locked by an element B1 to increase a speed of the element J3. At the retreat, torque is



transmitted to the element J1 by engaging the element C1, and the element J2 is locked by the element B2 to inversely rotate the element J3.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

BEST AVAILABLE COPY

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2000-274498 (P2000-274498A)

(43)公開日 平成12年10月3日(2000.10.3)

(51) Int.Cl.7

設別記号

FΙ

テーマコード(参考)

F16H 3/66

3/62

F16H 3/66

B 3J028

3/62

Z

審査請求 未請求 請求項の数2 OL (全 7 頁)

(21)出願番号

特顯平11-76528

(22)出願日

平成11年3月19日(1999.3.19)

(71)出願人 000000011

アイシン精機株式会社

愛知県刈谷市朝日町2丁目1番地

(72)発明者 高木 清春

愛知県刈谷市朝日町2丁目1番地 アイシ

ン精機株式会社内

(72)発明者 鬼丸 義幸

愛知県刈谷市朝日町2丁目1番地 アイシ

ン精機株式会社内

Fターム(参考) 3J028 EA01 EA21 EA28 EB08 EB13

EB31 EB33 EB54 EB62 FB03

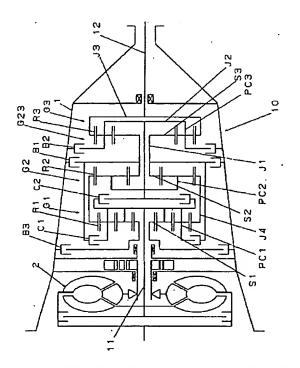
FC12 FC25 FC63 GA02

(54) 【発明の名称】 変速装置

(57)【要約】

【課題】 1速から5速がアンダードライブ、且つ変速段が高速段のときのピニオン回転数を大きくすることなく後進のギヤ比を最適に設計することが可能な前進6段の変速装置を提供すること。

【解決手段】 キャリヤPC1を入力軸11と連結した第1プラネタリギヤG1と、第2プラネタリギヤG2のキャリヤPC2と第3プラネタリギヤG3のキャリヤPC3とを連結、第2プラネタリギヤG2のサンギヤS2と第3プラネタリギヤG3のサンギヤS3とを連結して第1~第4の軸要素J1~J4を具備させ且つ第3の軸要素J3を出力軸12に連結したプラネタリギヤユニットG23と、キャリヤPC1と第1の軸要素J1とを連結可能な第1の摩擦クラッチ要素C1と、キャリヤPC1と第2の軸要素J2とを連結可能な第2の摩擦クラッチ要素C2と、第1の軸要素J1を固定可能な第1の摩擦ブレーキ要素B1と、第2の軸要素J2を固定可能な第2の摩擦ブレーキ要素B2と、サンギヤS1を固定可能な第3の摩擦ブレーキ要素B3と、を備える変速装置10。



BEST AVAILABLE COPY

特開2000-274498

【特許請求の範囲】

【請求項1】 入力軸と、

出力軸と、

キャリヤを前記入力軸と連結した第1列のダブルピニオ ンプラネタリギヤと、

1

第2列のシングルビニオンプラネタリギヤのキャリヤと 第3列のシングルビニオンプラネタリギヤのキャリヤと を連結するとともに前記第2列のシングルビニオンプラ ネタリギャのサンギャと前記第3列のシングルビニオン プラネタリギヤのサンギヤとを連結し、前記第2列のシ 10 ングルピニオンプラネタリギヤのサンギヤに連結される 第1の軸要素と、前記第2列のシングルビニオンプラネ タリギヤのキャリヤに連結される第2の軸要素と、前記 第3列のシングルビニオンプラネタリギヤのリングギヤ に連結される第3の軸要素と、前記第2列のシングルビ ニオンプラネタリギヤのリングギヤおよび前記第1列の ダブルビニオンプラネタリギヤのリングギヤに連結され る第4の軸要素と、を具備させ且つ前記第3の軸要素を 前記出力軸に連結したプラネタリギヤユニットと、 前記第1列のダブルビニオンプラネタリギヤのキャリヤ 20 と前記プラネタリギヤユニットの前記第1の軸要素とを 選択的に連結するための第1の摩擦クラッチ要素C1

前記第1列のダブルビニオンプラネタリギヤのキャリヤ と前記プラネタリギヤユニットの前記第2の軸要素とを 選択的に連結するための第2の摩擦クラッチ要素C2 ٤.

前記プラネタリギヤユニットの前記第1の軸要素を選択 的に固定するための第1の摩擦ブレーキ要素B1と、 前記プラネタリギヤユニットの前記第2の軸要素を選択 30 的に固定するための第2の摩擦ブレーキ要素B2と、 前記第1列のダブルビニオンプラネタリギヤのサンギヤ を選択的に固定するための第3の摩擦ブレーキ要素B3

を備える変速装置。

【請求項2】 入力軸と、

出力軸と、

サンギヤを常時固定するとともにキャリヤを前記入力軸 と連結した第1列のダブルピニオンプラネタリギヤと、 第2列のシングルピニオンプラネタリギヤのキャリヤと 第3列のシングルビニオンプラネタリギヤのキャリヤと を連結するとともに前記第2列のシングルピニオンプラ ネタリギヤのサンギヤと前記第3列のシングルピニオン プラネタリギヤのサンギヤとを連結し、前記第2列のシ ングルピニオンプラネタリギヤのサンギヤに連結される 第1の軸要素と、前記第2列のシングルピニオンプラネ タリギヤのキャリヤに連結される第2の軸要素と、前記 第3列のシングルビニオンプラネタリギヤのリングギヤ に連結される第3の軸要素と、前記第2列のシングルピ

軸要素と、を具備させ且つ前記第3の軸要素を前記出力 軸に連結したプラネタリギヤユニットと、

前記第1列のダブルピニオンプラネタリギヤのキャリヤ と前記プラネタリギヤユニットの前記第1の軸要素とを 選択的に連結するための第1の摩擦クラッチ要素C1

前記第1列のダブルピニオンプラネタリギヤのキャリヤ と前記プラネタリギヤユニットの前記第2の軸要素とを 選択的に連結するための第2の摩擦クラッチ要素C2 Ł.

前記第1列のダブルピニオンプラネタリギヤのリングギ ヤと前記プラネタリギヤユニットの前記第4の軸要素と を選択的に連結するための第3の摩擦クラッチ要素C3

前記プラネタリギヤユニットの前記第1の軸要素を選択 的に固定するための第1の摩擦ブレーキ要素 B1と、 前記プラネタリギヤユニットの前記第2の軸要素を選択 的に固定するための第2の摩擦ブレーキ要素B2と、 を備える変速装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は変速装置に関するも のであり、例えば自助車の自動変速装置に用いられる変 速装置に関するものである。

[0002]

【従来の技術】従来の変速装置として、例えば特開平6 323381号公報に開示される技術がある。この公 報には、3つのプラネタリギヤユニットが直列に配置さ れ、各プラネタリギヤユニットはそれぞれ1つのリング ギヤ、キャリヤ、サンギヤを用いている。これらのギヤ を使用して、外力で駆動される5つの係合要素(2つの クラッチと3つのブレーキ)を介して6つの前進ギヤ段 と1つの後進ギヤ段を切換え可能な変速装置が開示され ている。・

[0003]

【発明が解決しようとする課題】 ここで、トラック等の 商用系の車両は積載荷重によってエンジントルクに対し て車両重量が大きくなる傾向があるため、出力軸の駆動 トルクが大きい変速装置を採用することが好ましい。し 40 かしながら上記公報に開示される変速装置は、前進ギヤ 段を6つ構成しているが、アンダードライブは1速から 4速までで5速と6速はオーバードライブである。した がって上記の変速装置を商用系の車両へ採用した場合、 オーバードライブである5速と6速は駆動トルクが小さ くなってしまうため5速と6速の使用頻度が少なくな り、商用系の車両へ採用するには実用性の面から適切で はない、という問題がある。

【0004】更に上記公報に開示される変速装置は、変 速段が5速或いは6速のときのピニオン回転数が大きく ニオンプラネタリギヤのリングギヤに連結される第4の 50 ならないように設計すると、後進のギヤ比が大きくなっ

10

てしまう構造になっており、設計の自由度が低いという 問題もある。

【0005】そこで本発明は、上記問題点を解決すべ く、3列のプラネタリギヤで5つの摩擦係合要素を用い て、1速から5速がアンダードライブで、6速がオーバ ードライブであり、且つ変速段が5速或いは6速等の高 速段のときのピニオン回転数を大きくすることなく後進 のギャ比を最適に設計することが可能な前進6段の変速 装置を提供することを技術的課題とする。

[0006]

【課題を解決するための手段】上記課題を解決するため に請求項1の発明は、入力軸と、出力軸と、キャリヤを 入力軸と連結した第1列のダブルピニオンプラネタリギ ヤと、第2列のシングルビニオンプラネタリギヤのキャ リヤと第3列のシングルビニオンプラネタリギヤのキャ リヤとを連結するとともに第2列のシングルピニオンプ ラネタリギヤのサンギヤと第3列のシングルピニオンプ ラネタリギヤのサンギヤとを連結し、第2列のシングル ピニオンプラネタリギヤのサンギヤに連結される第1の 軸要素と、第2列のシングルビニオンプラネタリギヤの キャリヤに連結される第2の軸要素と、第3列のシング ルピニオンプラネタリギヤのリングギヤに連結される第 3の軸要素と、第2列のシングルピニオンプラネタリギ ヤのリングギヤおよび第1列のダブルピニオンプラネタ リギヤのリングギヤに連結される第4の軸要素と、を具 備させ且つ第3の軸要素を出力軸に連結したプラネタリ ギヤユニットと、第1列のダブルピニオンプラネタリギ ヤのキャリヤとプラネタリギヤユニットの第1の軸要素 とを選択的に連結するための第1の摩擦クラッチ要素C 1と、第1列のダブルビニオンプラネタリギヤのキャリ ヤとプラネタリギヤユニットの第2の軸要素とを選択的 に連結するための第2の摩擦クラッチ要素C2と、ブラ ネタリギヤユニットの第1の軸要素を選択的に固定する ための第1の摩擦ブレーキ要素B1と、プラネタリギヤ ユニットの第2の軸要素を選択的に固定するための第2 の摩擦ブレーキ要素B2と、第1列のダブルピニオンプ ラネタリギヤのサンギヤを選択的に固定するための第3 の摩擦ブレーキ要素B3と、を備える変速装置とした。 【0007】請求項1の変速装置によると、3列のプラ ネタリギヤで5つの摩擦係合要素(摩擦クラッチ要素C 1、C2、摩擦ブレーキ要素B1、B2、B3)を切換 えて1速から5速がアンダードライブ、6速がオーバー ドライブの前進6段、後進1段の変速装置を構成すると とができる。この変速装置を車両重量に比べてエンジン トルクが比較的小さい車両に採用した場合には、変速装 置の1速から5速がアンダードライブであるため、この 範囲内の変速段で走行しても車速が制限されることなく 通常に走行することが可能になるとともに、変速段が5 速或いは6速のときのピニオン回転数を大きくすること なく、後進のギャ比を適切に設計することが可能な前進 50

6段、後進1段の変速装置を構成することができる。更 に、1速から5速の変速段がクロスされるので変速ショ ックを低減することも可能になる。

【0008】上記課題を解決するために請求項2の発明 は、入力軸と、出力軸と、サンギヤを常時固定するとと もにキャリヤを入力軸と連結した第1列のダブルビニオ ンプラネタリギヤと、第2列のシングルピニオンプラネ タリギヤのキャリヤと第3列のシングルピニオンプラネ タリギヤのキャリヤとを連結するとともに第2列のシン グルビニオンプラネタリギヤのサンギヤと第3列のシン グルビニオンプラネタリギヤのサンギヤとを連結し、第 2列のシングルビニオンプラネタリギヤのサンギヤに連 結される第1の軸要素と、第2列のシングルピニオンプ ラネタリギヤのキャリヤに連結される第2の軸要素と、 第3列のシングルビニオンプラネタリギヤのリングギヤ に連結される第3の軸要素と、第2列のシングルピニオ ンプラネタリギヤのリングギヤに連結される第4の軸要 素と、を具備させ且つ第3の軸要素を出力軸に連結した プラネタリギヤユニットと、第1列のダブルピニオンプ ラネタリギヤのキャリヤとプラネタリギヤユニットの第 1の軸要素とを選択的に連結するための第1の摩擦クラ ッチ要素C1と、第1列のダブルピニオンプラネタリギ ヤのキャリヤとブラネタリギヤユニットの第2の軸要素 とを選択的に連結するための第2の摩擦クラッチ要素C 2と、第1列のダブルピニオンプラネタリギヤのリング ギャとプラネタリギャユニットの第4の軸要素とを選択 的に連結するための第3の摩擦クラッチ要素C3と、プ ラネタリギヤユニットの第1の軸要素を選択的に固定す るための第1の摩擦ブレーキ要素B1と、プラネタリギ ヤユニットの第2の軸要素を選択的に固定するための第 2の摩擦ブレーキ要素B2と、を備える変速装置とし tc.

【0009】請求項2に示す変速装置によると、3列の プラネタリギヤで5つの摩擦係合要素(摩擦クラッチ要 素C1、C2、C0、摩擦ブレーキ要素B1、B2)を 切換えて1速から5速がアンダードライブ、6速がオー バードライブの前進6段、後進1段の変速装置を構成す ることができるとともに、変速段が5速或いは6速のと きのピニオン回転数を大きくすることなく、後進のギヤ 比を適切に設計することが可能な前進6段、後進1段の 変速装置を構成することができる。更に請求項2による と、第3の摩擦クラッチ要素C3を設けたことで入力軸 のトルクをプラネタリギヤユニットと切り離すことがで き、プラネタリギヤユニット内のピニオンギヤが無負荷 で高速回転するのを抑えることが可能になり、ギヤノイ ズを低減するとともにギヤの耐久性を向上することがで きる。また、1速から5速の変速段がクロスされるので 変速ショックを低減することも可能になる。

[0010]

【実施の形態】本発明の実施の形態を図面を参照して説

5

明する。本実施の形態では、自動車用の自動変速装置に 用いた場合について説明する。

【0011】図1は本発明の第1の実施の形態における自動変速装置10のギヤトレーンを示す概略図である。自動変速装置10はハウジング1内に配設され、図示しないエンジンの出力を粘性媒体の剪断力を介して変速装置10に出力するトルクコンバータ2からの出力を摩擦係合要素の切換えに応じて前進6速、後進1速に増減速切換えして、図示しない車軸に出力する。

【0012】変速装置10は、トルクコンバータ2の出 10 力軸である入力軸11と、図示しない差動装置を介して 車軸に連結される出力軸12と、入力軸11と連結する キャリヤPC1を有する第1列のダブルピニオンプラネ タリギヤG1(以下、第1プラネタリギヤG1と称す) と、第2列のシングルピニオンプラネタリギヤ(以下、 第2プラネタリギヤG2と称す)のキャリヤPC2と第 3列のシングルビニオンプラネタリギヤ(以下、第3プ ラネタリギヤG3と称す)のキャリヤPC3とを連結す るとともに第2プラネタリギヤG2のサンギヤS2と第 3プラネタリギヤG3のサンギヤS3とを連結し、第2 20 プラネタリギヤG2のサンギヤS2に連結される第1の 軸要素J1と、第2プラネタリギヤG2のキャリヤPC 2に連結される第2の軸要素J2と、第3プラネタリギ ヤG3のリングギヤR3に連結される第3の軸要素J3 と、第2プラネタリギヤG2のリングギヤR2および第×

* 1プラネタリギヤG1のリングギヤR1に連結される第4の軸要素J4と、を具備させ且つ第3の軸要素J3を出力軸12に連結したプラネタリギヤユニットG23と、第1プラネタリギヤG1のキャリヤPC1とプラネタリギヤユニットG23の第1の軸要素J1とを選択的に連結する第1の摩擦クラッチ要素C1と、第1プラネタリギヤG1のキャリヤPC1とプラネタリギヤユニットG23の第2の軸要素J2とを選択的に固定する第1の摩擦ブレーキ要素B1と、プラネタリギヤユニットG23の第2の軸要素J2を選択的に固定する第2の摩擦ブレーキ要素B2と、第1プラネタリギヤG1のサンギヤS1を選択的に固定する第3の摩擦ブレーキ要素B3とを備

【0013】第1プラネタリギヤG1では、 ρ 1=サンギヤS1の歯数/リングギヤR1の歯数=0.46、第2プラネタリギヤG2では、 ρ 2=サンギヤS2の歯数/リングギヤR2の歯数=0.6、第3プラネタリギヤG3では、 ρ 3=サンギヤS3の歯数/リングギヤR3の歯数=0.32である。

【0014】表1に第1の実施の形態における各係合要素の組み合せ及びギヤ比を示す。

[0015]

【表1】

	C1	C 2	B 1	B 2	В 3	ギヤ比
1 連				0	0	3.472
2速			0		0	2. 245
3速	0				0	1.612
4速		0			0	1. 32.5
5速	0	0				1.000
6速		0	0			0.758
Rev	0			0		3. 125

【0016】尚、表1において○は係合状態を、空欄は 開放状態を示している。

【0017】表1における変速段の切換えについて説明する。1速では、第3の摩擦ブレーキ要素B3によりサンギヤS1を係止して入力軸11のトルクを増大したリングギヤR1の出力を第4の軸要素J4に伝達するとともに、第2の摩擦ブレーキ要素B2にて第2の軸要素J2の回転を係止することで第3の軸要素が減速回転され、1速を形成する。

【0018】2速では、第3の摩擦ブレーキ要素B3によりサンギヤS1を係止して入力軸11のトルクを増大したリングギヤR1の出力を第4の軸要素J4に伝達するとともに、第1の摩擦ブレーキ要素B1にて第1の軸要素J1の回転を係止することで第3の軸要素J3が減速回転され、2速を形成する。

【0019】3速では、第3の摩擦ブレーキ要素B3に とりサンギャタ1を係止して入力軸11のトルクを増大 したリングギヤR1の出力を第4の軸要素J4に伝達するとともに、第1の摩擦クラッチ要素C1を係合して入力軸11のトルクを第1の軸要素J1に入力することで第3の軸要素J3が減速回転され、3速を形成する。

【0020】4速では、第3の摩擦ブレーキ要素B3によりサンギヤS1を係止して入力軸11のトルクを増大 40 したリングギヤR1の出力を第4の軸要素J4に伝達するとともに、第2の摩擦クラッチ要素C2を係合して入力軸11のトルクを第2の軸要素J2に入力することで第3の軸要素J3が減速回転され、4速を形成する。

【0021】5速では、第1の摩擦クラッチ要素C1及び第2の摩擦クラッチ要素C2を係合して入力軸11のトルクをプラネタリギヤユニットG23の第1の軸要素 J1 および第2の軸要素J2に伝達することで、プラネタリギヤユニットG23が入力軸11と一体回転し、5速を形成する。

よりサンギヤS 1を係止して入力軸11のトルクを増大 50 【0022】6速では、第2の摩擦クラッチ要素C2を

係合して入力軸11のトルクを第2の軸要素 J2に伝達 するとともに、第1の摩擦ブレーキ要素B1にて第1の 軸要素 J 1 の回転を係止することで第3の軸要素 J 3 が 増速回転され、オーバードライブである6速を形成す る。

【0023】後進では、第1の摩擦クラッチ要素C1を 係合して入力軸11のトルクを第1の軸要素J1に伝達 するとともに、第2の摩擦ブレーキ要素B2にて第2の 軸要素J2の回転を係止することで、プ第3の軸要素J 3が逆回転され、後進を形成する。

【0024】上述したように各摩擦係合要素を切換える ことで、3列のプラネタリギヤG1、G2、G3と5つ の摩擦係合要素C1、C2、B1、B2、B3で1速か ら5速がアンダードライブ、6速がオーバードライブの 前進6速、後進1速の変速装置10を構成することがで きる。更に変速装置10は、変速段が5速或いは6速の ときのピニオン回転数を大きくすることなく、後進のギ ヤ比を適切に設計することが可能になる。

*【0025】次に、本発明の第2の実施の形態における 変速装置20について説明する。図2は第2の実施の形 態における自動変速装置20のギヤトレーンを示す概略 図である。

【0026】第2の実施の形態の変速装置20は、上述 した第1の実施の形態の変速装置10に対して、第1プ ラネタリギヤG1のサンギヤS1を選択的に固定する摩 擦ブレーキ要素B3をなくしてサンギヤS1を常にハウ ジング1に固定させるとともに、第1プラネタリギヤG 10 1のキャリヤPC1とプラネタリギヤユニットG23の 第2の軸要素 J 2 とを選択的に連結する第3の摩擦クラ ッチ要素C3を設けたことが異なり、これ以外の構成に ついては同一であるため説明を省略し、同一の構成には 同じ符号を付す。

【0027】表2に第2の実施の形態における各係合要 素の組み合せ及びギヤ比を示す。

[0028]

【表2】

	C 1	C 2	C 3	B 1	B 2	ギヤ比・
1 連			0		0	3.472
2 速			0	0_		2. 245
3速	0		0			1.612
4速		0	0			1. 325
5速	0	0				1.000
3速 4速 5速 6速		0		0		0.758
Rev	0				0	3. 125

【0029】尚、表2において○は係合状態を、空欄は 開放状態を示している。

【0030】表2における変速段の切換えについて説明 する。1速では、第3の摩擦クラッチ要素C3を係合す るととにより入力軸11のトルクを増大したリングギヤ 30 トルクをプラネタリギヤユニットG23の第1の軸要素 R1の出力を第4の軸要素J4に伝達するとともに、第 2の摩擦ブレーキ要素B2にて第2の軸要素J2の回転 を係止することで第3の軸要素が減速回転され、1速を 形成する。

【0031】2速では、第3の摩擦クラッチ要素C3を 係合することにより入力軸11のトルクを増大したリン グギヤR 1の出力を第4の軸要素J4に伝達するととも に、第1の摩擦ブレーキ要素B1にて第1の軸要素J1 の回転を係止することで第3の軸要素 J 3 が減速回転さ れ、2速を形成する。

【0032】3速では、第3の摩擦クラッチ要素C3を 係合することにより入力軸11のトルクを増大したリン グギヤR 1の出力を第4の軸要素 J 4 に伝達するととも に、第1の摩擦クラッチ要素C1を係合して入力軸11 のトルクを第1の軸要素 J1に入力することで第3の軸 要累J3が減速回転され、3速を形成する。

【0033】4速では、第3の摩擦クラッチ要素C3を 係合することにより入力軸11のトルクを増大したリン グギヤR1の出力を第4の軸要素J4に伝達するととも に、第2の摩擦クラッチ要素C2を係合して入力軸11 50 きる。更に変速装置10は、変速段が5速或いは6速の

のトルクを第2の軸要素J2に入力することで第3の軸 要素 J 3 が減速回転され、4 速を形成する。

【0034】5速では、第1の摩擦クラッチ要素C1及 び第2の摩擦クラッチ要素C2を係合して入力軸11の J1および第2の軸要素J2に伝達することで、プラネ タリギヤユニットG23が入力軸11と一体回転し、5 速を形成する。

【0035】6速では、第2の摩擦クラッチ要素C2を 係合して入力軸11のトルクを第2の軸要素J2に伝達 するとともに、第1の摩擦ブレーキ要素B1にて第1の 軸要素J1の回転を係止することで第3の軸要素J3が 増速回転され、オーパードライブである6速を形成す

【 0 0 3 6 】後進では、第 1 の摩擦クラッチ要素 C 1 を 40 係合して入力軸11のトルクを第1の軸要素J1に伝達 するとともに、第2の摩擦ブレーキ要素B2にて第2の 軸要素J2の回転を係止することで、第3の軸要素J3 が逆回転され、後進を形成する。

【0037】上述したように各摩擦係合要素を切換える ことで、3列のプラネタリギヤG1、G2、G3と5つ の摩擦係合要素C1、C2、C0、B1、B2で1速か ら5速がアンダードライブ、6速がオーバードライブの 前進6速、後進1速の変速装置20を構成することがで (6)

10

ときのピニオン回転数を大きくすることなく、後進のギ ヤ比を適切に設計することが可能になる。

【0038】また、第3の摩擦クラッチ要素C3を用い たことによって、第2の軸要素」2に負荷がかからない 状態ではキャリヤPC1と第2の軸要素J2とを切り離 すことが可能になり、プラネタリギヤユニットG23内 のピニオンギヤが高速無負荷回転することを抑えること ができる。これによりギヤノイズを低減するとともにギ ヤの耐久性を向上することができる。

【0039】以上、本発明の実施の形態について説明し 10 たが、本発明は上述した実施の形態に限定される意図は なく、本発明の主旨に沿った形態の変速装置であればど のような形態であってもよい。

[0040]

【発明の効果】請求項1の変速装置によると、3列のプ ラネタリギヤで5つの摩擦係合要素(摩擦クラッチ要素 C1、C2、摩擦ブレーキ要素B1、B2、B3)を切 換えて1速から5速がアンダードライブ、6速がオーバ ードライブの前進6段、後進1段の変速装置を構成する ことができる。この変速装置を車両重量に比べてエンジ 20 ントルクが比較的小さい車両に採用した場合には、変速 装置の1速から5速がアンダードライブであるため、こ の範囲内の変速段で走行しても車速が制限されることな く通常に走行することが可能になるとともに、変速段が 5速或いは6速のときのピニオン回転数を大きくすると となく、後進のギヤ比を適切に設計することが可能な前 進6段、後進1段の変速装置を構成することができる。 更に、1速から5速の変速段がクロスされるので変速シ ョックを低減することも可能になる。

【0041】請求項2に示す変速装置によると、3列の 30 PC1、PC2、PC3・・・キャリヤ プラネタリギヤで5つの摩擦係合要素(摩擦クラッチ要 素C1、C2、C0、摩擦ブレーキ要素B1、B2)を 切換えて1速から5速がアンダードライブ、6速がオー

バードライブの前進6段、後進1段の変速装置を構成す ることができるとともに、変速段が5速或いは6速のと きのピニオン回転数を大きくすることなく、後進のギヤ 比を適切に設計することが可能な前進6段、後進1段の 変速装置を構成することができる。更に請求項2による と、第3の摩擦クラッチ要素C3を設けたことで入力軸 のトルクをプラネタリギヤユニットと切り離すことがで き、プラネタリギヤユニット内のピニオンギヤが無負荷 で高速回転するのを抑えることが可能になり、ギヤノイ ズを低減するとともにギヤの耐久性を向上することがで きる。また、1速から5速の変速段がクロスされるので 変速ショックを低減することも可能になる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の第1の実施の形態における変速装置の 概略図である。

【図2】本発明の第2の実施の形態における変速装置の 概略図である。

【符号の説明】

1・・・ハウジング

2・・・トルクコンパータ

10、20・・・変速装置

11・・・入力軸

12・・・出力軸

G1・・・第1列のダブルピニオンプラネタリギヤ

G2・・・第2列のシングルピニオンプラネタリギヤ

G3··・第3列のシングルピニオンプラネタリギヤ

G23···プラネタリギヤユニット

S1、S2、S3・・・サンギヤ

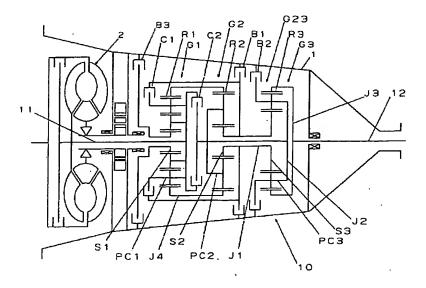
R1、R2、R3・・・リングギヤ

CO、C1、C2・・・摩擦クラッチ要素

B1、B2、B3・・・摩擦プレーキ要素

J1、J2、J3、J4・・・軸要素

【図1】



【図2】

